

# TRANSFERÊNCIA DE CALOR

Terças e Quintas de 8:00 às 10:00 hs

prof. Tania S. Klein

[tania@eq.ufrj.br](mailto:tania@eq.ufrj.br)

Lab CFD

# Aula 4



- ❖ Condução 1D Estacionária sem geração de energia
  - ❖ Casca Cilíndrica
  - ❖ Casca Esférica
  - ❖ Forma alternativa para sistemas radiais
  - ❖ Resumo de Condução 1D, Estacionária, sem geração
  - ❖ Espessura de isolamento

Exercícios do capítulo 3: 4, 7, 9, 11, 13, 15, 24, 27, 44, 46, 47, 48, 58, 62

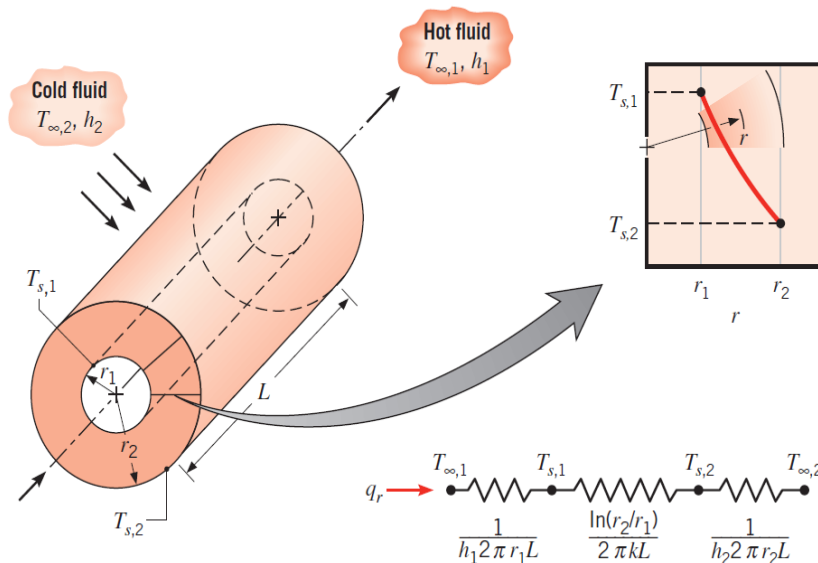
# Condução 1D Estacionária com $\dot{q} = 0$

## Casca Cilíndrica

$$\frac{1}{r} \frac{d}{dr} \left( kr \frac{dT}{dr} \right) = 0$$

Solução Geral:

Condições de Contorno:

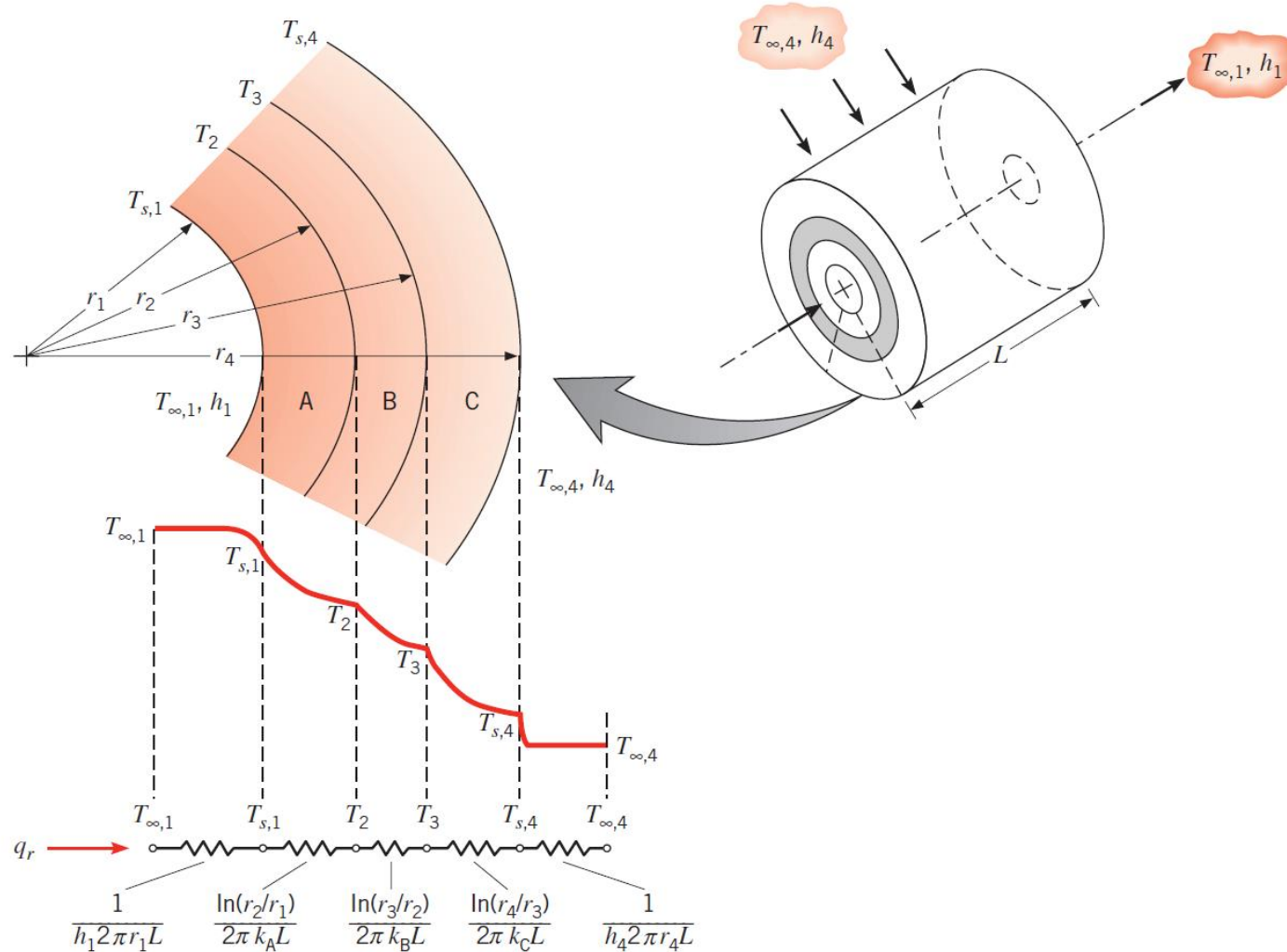


Fluxo:

Taxa:

# Condução 1D Estacionária com $\dot{q} = 0$

## Casca Cilíndrica – Circuito Térmico



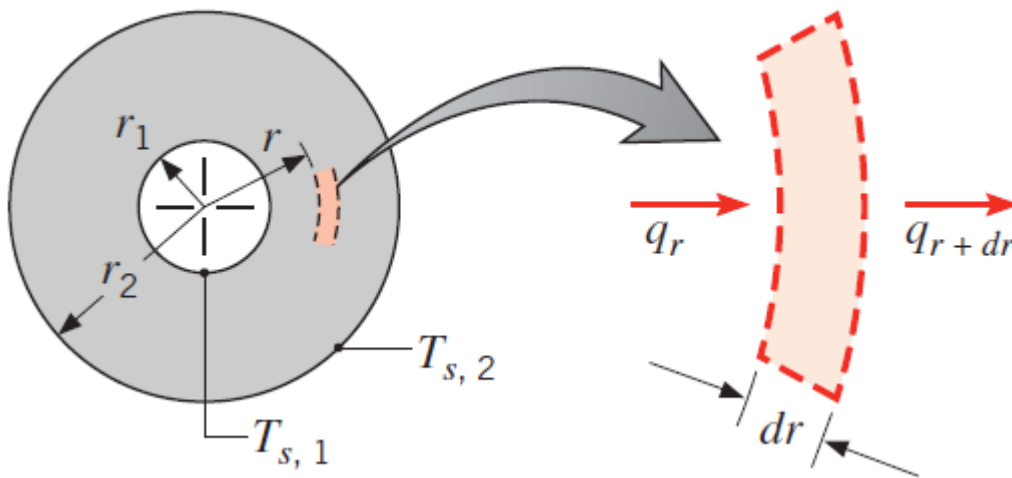
# Condução 1D Estacionária com $\dot{q} = 0$

## Casca Esférica

$$\frac{1}{r^2} \frac{d}{dr} \left( kr^2 \frac{dT}{dr} \right) = 0$$

Solução Geral:

Condições de Contorno:



Perfil de Temperatura:

Fluxo:

Taxa:

# Integração da Equação da Taxa

Para cascas cilíndricas e esféricas também é possível encontrar a taxa de transferência de calor através da integração da lei de Fourier para sistemas estacionários, unidimensionais e sem geração de calor, uma vez que a mesma é constante.

$$q_r = -kA \frac{dT}{dr} = cte \rightarrow q_r \int_{r_1}^{r_2} \frac{1}{A(r)} dr = - \int_{T_1}^{T_2} k(T) dT$$

Casca Cilíndrica:  $A = 2\pi rL$

Casca Esférica:  $A = 4\pi r^2$

# Condução 1D Estacionária com $\dot{q} = 0$

## Resumo

	Parede Plana	Casca Cilíndrica	Casca Esférica
Equação do Calor	$\frac{d^2T}{dx^2} = 0$	$\frac{1}{r} \frac{d}{dr} \left( r \frac{dT}{dr} \right) = 0$	$\frac{1}{r^2} \frac{d}{dr} \left( r^2 \frac{dT}{dr} \right) = 0$
Distribuição de Temperatura	$T_{s,1} - \Delta T \frac{x}{L}$	$T_{s,2} + \Delta T \frac{\ln(r/r_2)}{\ln(r_1/r_2)}$	$T_{s,1} - \Delta T \left[ \frac{1 - (r_1/r)}{1 - (r_1/r_2)} \right]$
Fluxo de Calor ( $q''$ )	$k \frac{\Delta T}{L}$	$\frac{k \Delta T}{r \ln(r_2/r_1)}$	$\frac{k \Delta T}{r^2 [(1/r_1) - (1/r_2)]}$
Taxa de Calor ( $q$ )	$kA \frac{\Delta T}{L}$	$\frac{2\pi Lk \Delta T}{\ln(r_2/r_1)}$	$\frac{4\pi k \Delta T}{(1/r_1) - (1/r_2)}$
Resistência Térmica por Condução	$\frac{L}{kA}$	$\frac{\ln(r_2/r_1)}{2\pi Lk}$	$\frac{(1/r_1) - (1/r_2)}{4\pi k}$

$$\Delta T = T_{s,1} - T_{s,2}$$

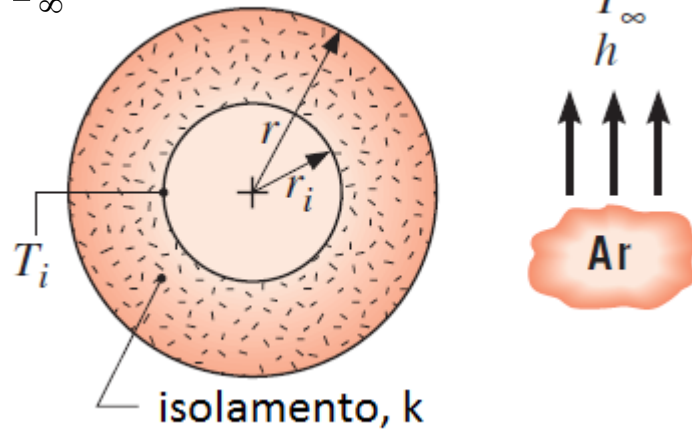
$$T_{s,1} = T(x=0) \text{ ou } T(r=r_1)$$

$$T_{s,2} = T(x=L) \text{ ou } T(r=r_2)$$

# Condução 1D Estacionária com $\dot{q} = 0$

Espessura de Isolamento de um Tubo

$$T_i < T_\infty$$





# Condução 1D Estacionária com $\dot{q} = 0$

Espessura de Isolamento de um Tubo – conclusões

Não há espessura ótima, há espessura mínima

Normalmente, não precisamos nos preocupar com espessura mínima:

Isolante típico:  $k \approx 0,03 \text{ W/mK}$

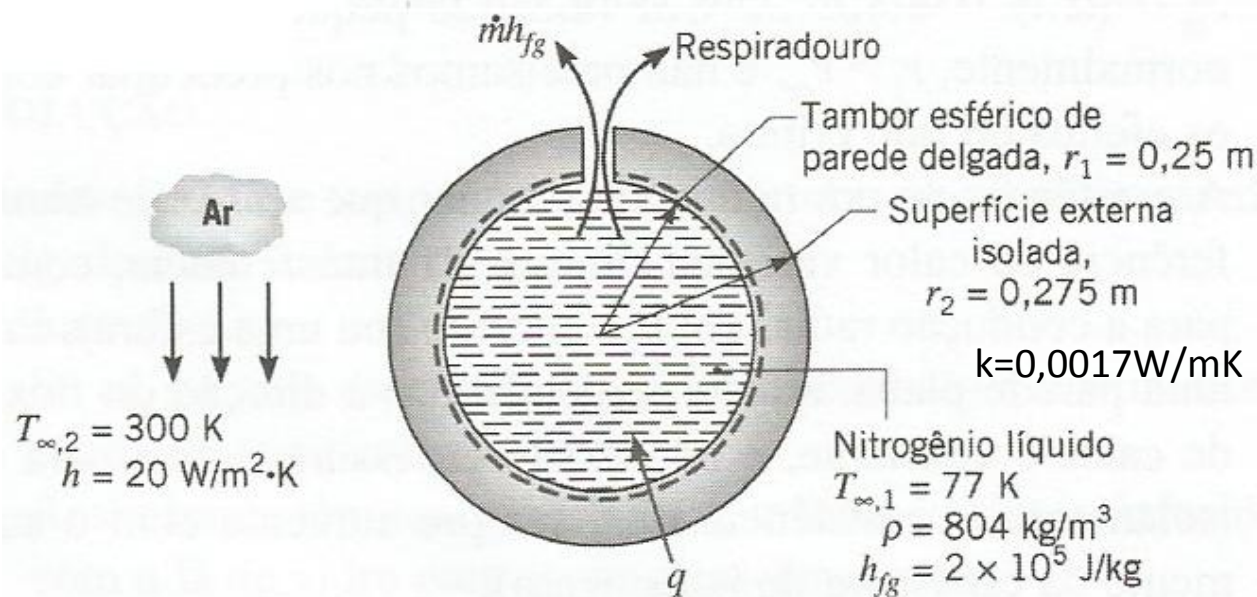
Convecção livre:  $h \approx 10 \text{ W/m}^2\text{K}$

No caso de isolamento de esferas:  $r_c = 2k/h$

No caso de parede plana: área não varia na direção da transferência  $\rightarrow$  não há raio crítico  $\rightarrow$  resistência total sempre aumenta com o aumento da espessura do isolamento)

# Exemplo

## Exercício Resolvido 3.5



### Considerações:

- $R_{\text{cond}}$  na parede do tambor desprezível
- $R_{\text{conv}}$  entre  $\text{N}_2$  e tambor desprezível
- Radiação desprezível
- Condução 1D estacionária
- Propriedades constantes

### Pede-se:

- Taxa de calor transferida para  $\text{N}_2$
- Taxa de evaporação do  $\text{N}_2$